(19)日本国特許庁(JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出顧公開番号

# 特開平8-258232

(43)公開日 平成8年(1996)10月8日

(51) Int.Cl <sup>6</sup>		識別記号	庁内整理番号	FΙ				技術表示箇所
B 3 2 B	27/34			B 3 2 B	27/34			
B 2 9 C	55/04		7639-4F	B 2 9 C	55/04			
	71/02		8413-4F		71/02			
B 3 2 B	7/10			B 3 2 B	7/10			
	27/16	101			27/16		101	
	·		審査請求	未請求 請	-	FD	(全 8 頁)	最終頁に続く
(21)出願番	 }	特顧平7-88667		(71)出席	人 00014	2252	<del></del>	
					株式会	社興人		•
(22)出顧日		平成7年(1995)3/	東京都港区新橋1丁目1番1号					
				(72)発明	者 清水	催智		-
				, ,,,,,,			郡豊野村上郷	3040
				(72)発度	者 柳田			
				(,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,			<b>芦北町大字大</b>	川内1032
				(72)発明		真紀雄		, ,
								新生寮9号室
				(72) 蘇姆			~ · · · · · · ·	41-TW 0 .13
				(, 2/ )67.			松江町72番地	<i>m</i> 7
					KHATA	4) (1 Ø1H)	12年11、12年12	<b>~</b>

# (54) 【発明の名称】 易接着性ポリアミドフィルム

# (57)【要約】

【目的】 耐ブロッキング性、すべり性、透明性、印刷インキ・ラミネート・その他の塗工剤との接着性、特にボイル、レトルト時湿潤下において接着性が優れた、ボイル殺菌、レトルト殺菌及び水物包装用途に最適な、易接着性ポリアミドフィルムを提供する。

【構成】 表面の水滴接触角が45~60度である未延伸で熱処理されていないポリアミドフィルムの表面に、水溶性メタクリル酸メチル共重合体98~30重量部、水溶性エポキシ化合物2~70重量部及び平均粒子径が0.005~1μmの微粒子0.1~10重量部からなる水性塗工剤を、延伸後の塗工量が0.001~0.05g/m²となるように塗工後、少なくとも1方向に延伸、熱処理し、次いでフィルムの塗工面をコロナ放電処理し、塗工面のぬれ指数が、40~52dyn/cmの易接着性ポリアミドフィルムを得た。

1

# 【特許請求の範囲】

【請求項1】 未延伸または一軸方向にのみ延伸され、 熱処理されていないポリアミドフィルムであって、表面 の水滴接触角が45~60度である該フィルム表面に、 A:エポキシ基との架橋反応に寄与する官能基を有し、 ガラス転移点が40℃以上の水溶性アクリル酸エステル 共重合体もしくは水溶性メタクリル酸エステル共重合体 98~30重量部、B:水溶性ポリエポキシ化合物2~ 70重量部、C:平均粒子径が0.005~1.0μm の微粒子0.1~10重量部を主成分とする水性塗工剤 10 ン方式であり、高コストである。 を、延伸後の塗工量が0.001~0.05g/m²と なるように塗工後、少なくとも1方向に延伸、熱処理 し、次いでフィルムの塗工面を表面処理した、塗工面の ぬれ指数が40~52dyn/cmである易接着性ポリ アミドフィルム。

【請求項2】 塗工量が0.001~0.008g/m 2 である請求項1記載の易接着性ポリアミドフィルム。 【請求項3】 請求項1及び2記載の易接着性ポリアミ ドフィルムの易接着コート面と他の層を積層した複合フ

【請求項4】 他の層が他のプラスチックフィルムであ る請求項3記載の複合フィルム。

# 【発明の詳細な説明】

## [0001]

【産業上の利用分野】本発明は易接着性フィルムに関す る。更に詳しくは印刷インキ、他フィルムとのラミネー ト及びその他の塗工剤との接着性、特に湿潤下における 接着性が改良され、ボイル殺菌、レトルト殺菌包装用途 に適した易接着性ポリアミドフィルムに関する。

# [0002]

【従来の技術】プラスチックフィルムは透明性、物理的 強度、化学的安定性、機械適性、防湿性及びガスバリヤ 一性等に優れ、包装用途等に多用されている。しかしな がらプラスチックフィルムが何の表面加工処理もなされ ずに使用されることは少なく、通常、印刷、金属蒸着、 他フィルムとのラミネートあるいは塗工剤の塗工等複合 化されて使用されている。従来より、接着性改良のため コロナ放電処理、低温プラズマ処理、火炎処理、クロム 混酸処理等の表面処理が施されていた。

# [0003]

【発明が解決しようとする課題】上記のように接着改良 のための表面処理が施されても印刷インキ、金属蒸着、 他フィルムとのラミネート及びその他の塗工剤との接着 性、特に湿潤下の接着性は不十分なものであった。

【0004】例えば特開平1-244847号公報に は、特定の範囲の表面張力を持つ二軸延伸ポリアミドフ ィルム(以下BOPAと略す)表面に接着改質層を設け 印刷インキ層あるいはシーラント層との接着力の向上を 図る方法を提案されており、接着改質層を設ける前の二 軸延伸ポリアミドフィルムの表面張力が高いほど湿潤時 50

接着力が低くなることが記載されている。しかし、一般 にBOPAは延伸後熱処理され結晶化度が高くなってお り、樹脂中でフリーの極性基(NH、CO、OH基)が 分子相互間で水素結合し、表面張力も低くなっている。 このため接着改質層との接着性に大きく影響するフィル ム表面のフリーの極性基が少なくなっており、熱処理後 の結晶化度の高くなったフィルムでは、充分な接着力は 得られていない。特に湿潤下では著しく接着力が低下す る。またこの方式は延伸後に塗工するいわゆるオフライ

【0005】これら欠点を解決するため、本発明者ら は、特定の水溶性 (メタ) アクリル酸エステルと水溶性 エポキシ化合物を主成分とする水溶性塗工剤をフィルム の片面に塗工すること等により、特に湿潤下での接着性 を改善する方法を提案した(特開平2-3432号公 報)。しかしながら、ポリアミドフィルムの用途が広が るにつれ、例えばラミネートされた複合フィルムを製袋 し、食品等を充填してポイル殺菌もしくはレトルト殺菌 すると接着力が低下してボイル槽あるいはレトルト釜中 で破袋するという事故が頻発するというような問題点が あり、より強い接着力、特にボイル、レトルト時の接着 性が求められるようになってきた。

# [0006]

20

30

【問題を解決するための手段】本発明者らは前記問題点 を解決すべく鋭意検討した結果、表面の水滴接触角が4 5~60度であるポリアミドフィルムに、特定の塗工剤 を特定量塗工後、少なくとも1方向に延伸、熱処理した フィルムの塗工面を表面処理し、塗工面のぬれ指数が4 0~52dyn/cmとすることにより、接着性を向上 し、フィルム原反の透明性、すべり性、耐ブロッキング 性を低下させることなく印刷インキ、ラミネートフィル ム及び塗工剤等との接着性、特にボイル時湿潤下での接 着性を大巾に改良できることを見出し、本発明を完成す るに至った。

【0007】すなわち、本発明は、未延伸または一軸方 向にのみ延伸され、熱処理されていないポリアミドフィ ルムであって、水滴接触角が45~60度である該フィ ルム表面に

A:エポキシ基との架橋反応に寄与する官能基を有し、 ガラス転移点が40℃以上の水溶性アクリル酸エステル 共重合体もしくは水溶性メタクリル酸エステル共重合体 98~30重量部、

B:水溶性ポリエポキシ化合物2~70重量部 C: 平均粒子径が0.005~1.0 μmの微粒子0. 1~10重量部

を主成分とする水性塗工剤を、延伸後の塗工量が0.0 01~0.05g/m<sup>2</sup>となるように塗工後、少なくと も1方向に延伸、熱処理、次いでフィルムの塗工面を表 面処理し、塗工面のぬれ指数が40~52dyn/cm とした易接着性ポリアミドフィルム、及び、その塗工面

3

に他のフィルム、印刷層を設けた複合フィルムに関する。

【 0 0 0 8】本発明に用いる未延伸または一軸方向にのみ延伸され、熱処理されていないポリアミドフィルムは、一般に接着性に大きく影響するフィルム表面のフリーの極性基が多く、さらに塗工後、延伸、熱処理により多くの熱が加わり、ポリアミドフィルムと塗工面との接着力が強固になり、オフラインコートと比べ、より接着力が強くなるという利点がある。

【0009】また、上記ポリアミドフィルムは接着性、 特に湿潤下における接着性を改良するために表面張力を ある特定の範囲に制御しなければならない。しかしなが ら、フィルムの表面処理の程度の判定方法として従来使 用されている、JIS K6768では、本発明で使用 するような、製膜直後の未延伸または一軸方向にのみ延 伸され、熱処理されていないポリアミドフィルムは56 dyn/cm前後であり、本発明の目的の表面張力の制 御の指針とはなりにくい。本発明においては、表面張力 の範囲を、フィルム表面の水滴接触角を測定する方法を 用いることにより、有効に制御することができる。すな わち、水滴接触角が45~60度の範囲である。水滴接 触角が60度以上であれば、フィルム表面のフリーの極 性基が少なく接着改質層との接着力が低い。また、45 度以下だと、ポリアミドフィルムの表面が荒れ過ぎて脆 くなるため、接着力の低下につながり、印刷、他フィル ムとのラミネート等複合化されて使用された場合、ここ で界面破壊、もしくは被塗物の破壊をおこしてしまう。 水滴接触角を45~60度とするためにはコロナ放電処 理等が有効であり、処理の強さは30W·min/m² 以下が適当である。

【0010】本発明に用いる(メタ)アクリル酸エステル共重合体はそのガラス転移点が40℃以上でなければならない。ガラス転移点が40℃未満のものは水溶性ポリエボキシ化合物で架橋・硬化させるために塗工後ロール状に巻き取り、30~60℃で熱成する際ブロッキングが発生し、密着の跡形が残り透明斑となり、更に激しい場合には巻き戻せず、無理に巻き戻すとフィルムが破断するので好ましくない。

【0011】本発明に用いる(メタ)アクリル酸エステル共重合体はアクリル酸エステル類及び/又はメタクリル酸エステル類等からなる主モノマーと、エポキシ基と架橋反応に寄与する官能基を有するコモノマーとを必須成分とし、その他に希望により更に前記のモノマーと共重合し得る中性モノマーとを共重合することにより得られる。

【0012】前記の主モノマーのうちアクリル酸エステル類としては例えばアクリル酸メチル、アクリル酸エチル、アクリル酸nープロピル、アクリル酸イソプロピル、アクリル酸nーブチル、アクリル酸イソブチル、アクリル酸tーブチル、アクリル酸2エチルヘキシル等、

4

又、メタクリル酸エステル類としてはメタクリル酸メチル、メタクリル酸エチル、メタクリル酸 n ープロピル、メタクリル酸 n ー ブチル、メタクリル酸イソプチル、メタクリル酸 t ー ブチル、メタクリル酸 2 エチルヘキシル等が挙げられる。

【0013】又、前記のコモノマーとしてはアクリル酸、メタクリル酸、クロトン酸、マレイン酸、フマル酸、シトラコン酸、マレイン酸モノエステル、フマル酸モノエステル等のα,β-不飽和カルボン酸類、メタクリル酸2ヒドロキシエチル、ポリエチレングリコールモノメタクリレート等のヒドロキシ化合物、メタクリル酸グリシジル、アリルグリシジルエーテル等のエポキシ化合物、アリルアミン、N,N-ジメチルアミノエチルアクリレート、N,N-ジメチルアミノプロピルアクリルアミド等のアミン類、N-メチルアクリルアミド等のアミン類、N-メチルアクリルアミド等のアミン類、N-メチルアクリルアミド等のアミド類、無水マレイン酸等の酸無水物などが挙げられるがこれらに限定されるものではない。これらのモノマーの官能基はポリエポキシ化合物との架橋、プラスチックフィルムとの接着性等に寄与する。

0 【0014】又、前記の共重合し得る中性モノマーとしてはスチレン、αメチルスチレン等のスチレン類、アクリロニトリル、メタクリロニトリル等のアクリロニトリル類、酢酸ビニル、プロピオン酸ビニル等の脂肪族ビニルエステル類、ビニルメチルエーテル、ビニルエチルエーテル等のビニルアルキルエーテル類、エチレン、プロビレン、1ーブテン等のαオレフィン、塩化ビニル、塩化ビニリデン等が挙げられるがこれに限定されるものではない。

【0015】本発明に用いる(メタ)アクリル酸エステ 30 ル共重合体はその限定の通り水溶性でなければならな い。有機溶剤溶液では引火爆発の危険性、急性、慢性の 中毒及び高価な有機溶剤を使用することによりコストア ップ等の問題点があり、本発明においては水系塗工剤を 用いるのに特徴がある。しかし水溶性を付与するために 必要最小限の有機溶剤を使用してもよい。

【0016】前記の共重合体が水性分散液の場合は水溶液に比べて製膜性に劣り、接着性、耐水性、耐溶剤性に問題点があるので、酸或いは塩基の添加等により水溶化してから用いるのが好ましい。この際、用いる水性分散液は乳化剤を用いないで乳化したものが好ましい。また、少量の水溶性有機溶剤を使用して溶液重合したものは有機溶剤溶液に酸または塩基を添加することにより水溶化して用いる事もできるが、水溶化の方法はこれらに限定されるものではない。

【0017】本発明に用いる(メタ)アクリル酸エステル共重合体の分子量は5,000以上100,000以下が好ましい。分子量が5,000未満であると耐水性、耐溶剤性、耐擦傷性が劣り、分子量が100,000を超えると水溶化が困難になり、かつ粘度も上昇し取50扱いが困難になる。ここでいう分子量とはGPC(ゲル

パーミネーションクロマトグラフィー) によるポリメタ クリル酸メチルホモポリマー換算の重量平均分子量を指 す。

【0018】本発明に用いるB:水溶性ポリエポキシ化 合物は水への溶解性があり、2個以上のエポキシ基を有 する化合物であり、例えばエチレングリコール、ジエチ レングリコール、トリエチレングリコール、ポリエチレ ングリコール、プロピレングリコール、ジプロピレング リコール、トリプロピレングリコール、ポリプロピレン グリコール、1,4-ブタンジオール、1,6-ヘキサ 10 ンジオール、ネオペンチルグリコール等のグリコール類 1モルとエピクロルヒドリン2モルとのエーテル化によ って得られるジエポキシ化合物、グリセリン、ポリグリ セリン、トリメチロールプロパン、ペンタエリスリトー ル、ソルビトール等の多価アルコール類1モルとエピク ロルヒドリン2モル以上とのエーテル化によって得られ るポリエポキシ化合物、フタル酸テレフタル酸、シュウ 酸、アジピン酸等のジカルボン酸類1モルとエピクロル ヒドリン2モルとのエステル化によって得られるジエポ キシ化合物等が挙げられるがこれらに限定されるもので 20 はない。

【0019】これらポリエポキシ化合物は本発明に用い る (メタ) アクリル酸エステル共重合体の架橋性官能基 と架橋し、塗膜の耐水性、耐溶剤性を向上せしめ、更に はプラスッチックフィルムとの接着性にも寄与する。

【0020】本発明において使用される微粒子は平均粒 子径が $0.005\sim1.0\mu$ mの微粒子が使用され、好 ましくは真球状の微粒子が用いられる。真球状微粒子と はその電子顕微鏡写真に於いて短径/長径が0.90以 上であることを言う。微粒子が真球状の場合耐ブロッキ ング性、すべり性への効果がすぐれ、また、透明性の低 下が少ないため好ましい。又、平均粒子径が0.005 μπ未満だと耐ブロッキング性、すべり性に効果がな い。平均粒子径が1.0μmを超えると印刷適性が低下 する。特に写真版印刷の場合、ハイライト部分でのイン キ抜けが発生する。微粒子は無機系でも有機系でも良い が、製造工程中に変形して効果を失わない耐熱性が必要 である。

【0021】これらの微粒子は、本発明に用いる(メ タ)アクリル酸エステル共重合体とポリエポキシ化合物 との架橋を促進させるために塗工後ロール状に巻き取り 30~60℃で熟成する際の耐ブロッキング剤、及び巻 き取り、印刷、ラミネート、塗工等の後加工工程での適 度のすべり性を付与するすべり剤の機能を有する。例え ば、日本触媒化学工業(株)製の真球シリカ微粒子"シ ーホスター"KE-P30(平均粒子径0.3μm)、 日産化学工業(株)製のコロイダルシリカ"スノーテック ス"ST-20(平均粒径10~20nm)等が挙げら れるがこれらに限定されるものではない。

クリル酸エステル共重合体(A)と、水溶性ポリエポキ シ化合物(B)との配合比率A/Bの比率は98/2~ 30/70であることが好ましい。A/Bの比率が98 /2より大きいと架橋密度が減少し、耐水性、耐溶剤 性、接着性が劣る。逆にA/Bの比率が30/70より 小さくなると熟成中のブロッキングが問題点として残 る。

【0023】又、前記の微粒子(C)の配合量は前記の 本発明に用いる(メタ)アクリル酸エステル共重合体 (A)及び水溶性ポリエポキシ化合物(B)の合計量 (A+B) との比率としてC/(A+B)は0.1/1 00~10/100であることが好ましい。この比率が 0.1/100より小さいと耐ブロッキング性、すべり 性に効果が不十分であり、逆に、10/100より大き くしても効果は変わらず経済的に不利である。

【0024】以上の様に本発明に用いる (メタ) アクリ

ル酸エステル共重合体、水溶性ポリエポキシ化合物及び 微粒子を主成分とした水性塗工剤の塗工量は延伸後乾燥 重量で0.001~0.05g/m² が好ましく、0. 001~0.008g/m<sup>2</sup>である事が更に好ましい。 0.001未満であると本発明方法を用いても、耐水 性、接着性が不十分である。逆に0.05g/m²以上 塗工してもそれ以上性能の向上は認められず逆に接着力 が低下し、またコストアップとなり好ましくない。 【0025】ポリアミドフィルム上に塗工するコーター

ヘッドは既知のものが使用でき、例えば、グラビアコー ター、スクウィズコーター、メイヤーバーコーター、キ スコーター、リバースロールコーター等が挙げられる。 【0026】さらに、塗工後、延伸、熱処理したポリア ミドフィルムの塗工面上に、表面処理を施し、JIS K 6768による濡れ指数で、40~52dyn/c mとすることにより、印刷インキとの接着性も向上す る。40dyn/cm以下であれば、塗工面上のフリー の極性基が少なく接着改質層との接着力が低い。また、 52dyn/cm以上だと、塗工表面が荒れ過ぎて脆く なるため、接着力の低下につながり、印刷、他フィルム とのラミネート等複合化されて使用された場合、ここで 界面破壊、もしくは被塗物の破壊をおこしてしまう。

【0027】ぬれ指数を40~52dyn/cmとする ためにはコロナ放電処理等が有効であり、処理の強さは 15~60W·min/m² が適当である。また塗工面 上の表面処理は塗工剤に熱がかかり、ある程度塗工剤が 硬化したものでないと効果がでにくい。インラインコー トの場合は塗工後、延伸、熱処理により、塗工面がある 程度硬化する。従って、熟成前の完全に硬化する前の塗 工面上でも、表面処理により印刷インキとの接着性も向 上する。また、本表面処理は後述する熟成の後に施すこ ともできる。

【0028】延伸後更にポリエポキシ化合物との架橋反 【0022】以上に説明した本発明に用いる(メタ)ア 50 応を完結させるため、ロール状に巻き取り30〜60℃

で熟成するのが好ましい。30℃未満だと効果発現に長 時間を要し実用的ではない。60℃を超えるとブロッキ ング及びフィルムの平面性悪化等の問題が発生する。 [0029]

【実施例】以下、実施例にて本発明を具体的に説明する が、本発明は、これらに限定されるものではない。な お、本実施例中の評価方法は次のとおりである。

# 1. ラミネート強度

試験面と厚さ60μmのCPPのコロナ放電処理面と を、東洋モートン(株)製のドライラミネート用接着剤 10 AD-590/CAT-56を固形分換算で4g/m<sup>2</sup> 塗工してドライラミネートした後45℃で72時間熟成 した。15mmの中にサンプリングした後、引張試験機 により100mm/minの速度で剥離し剥離進行時の 値を読んだ。湿潤時、ボイル後湿潤時は剥離口に水を付 けながら測定した。

【0030】2. ヒートシール強度

ラミネート強度と同様にしてラミネートサンプルを作 り、CPP面同志でヒートシールサンプルを作る。15 mmの中にサンプリングした後、引張試験機により、1 20 00mm/minの速度で剥離しその最高強度を読ん \*

インキ剥離率(%)

0 0~ 10 10~ 30 30~ 80 80~100

# 【0035】比較例1

相対粘度3.5の6ナイロン樹脂をリングダイより溶融 押出し、内外水冷マンドレルで冷却して厚さ150μm のチューブ状フィルムを得た。該チューブフィルムを低 速ニップロールと高速ニップロールの速度差及びその間 に存在する空気圧によりMDとTDに同時に二軸延仲し た。その後チューブを折り畳んでテンターオーブンにて 210℃で10秒間熱処理し、厚さ15μmのフィルム を得、その両耳を切除して平面フィルムとし、片面にコ ロナ放電処理をして、2本のロールに巻き取った。この コロナ放電処理面のラミネート強度及びヒートシール強 度を測定した。表1及び表2に示した様に、得られたフ ィルムの接着性は劣悪であった。

# 【0036】実施例1

相対粘度3.5の6ナイロン樹脂をリングダイより溶融 押出し、内外水冷マンドレルで冷却して厚さ150 µm のチューブ状フィルムを得た。チューブ状フィルムの外 面に、中央理化工業(株)製の水溶性メタクリル酸メチ ル共重合体" リカボンド" SA-R615A (Tg67 ℃)にナガセ化成工業(株)製の水溶性ポリエポキシ化 合物" デナコール" EX-521(ポリグリセロールポ リグリシジルエーテル)及び日本触媒化学工業(株)製 \*だ。湿潤時、ボイル後湿潤時はシール部に水を付けなが ら測定した。

【0031】3. 耐ブロッキング性

熟成前の塗工サンプルを塗工面-非塗工面が向かい合う ように重ね合わせて40℃で48時間25mm×25m mの面積に荷重10kgを加える。室温に冷却後、引張 試験機により、100mm/minの速度でせん断剥離 しその最高強度を読んだ。

【0032】4. すべり性

ASTM D1894におけるコート面と非コート面の 静摩擦係数。

【0033】5. ぬれ指数

JIS K 6768におけるコート面のぬれ指数。

【0034】6.インキ接着性

東洋インキ製造(株)製グラビア印刷用インキNEWラミ パック スーパー R162 紅を乾燥後1g/m²に なるようにメイヤーバーで塗工し、60℃で10秒乾燥 した。この試料にニチバン(株)製セロテープCT-1 8の粘着剤面をよく圧着した後、 端を持って急激に引 き剥がし、インキの剥離率を以下の基準により評価し た。

評 価 0  $\triangle$ Δ ×  $\times \times$ 

※均粒子径0.3μm)を75/25/0.5の配合比で 加え、水で希釈して不揮発分7%に調製した水性塗工剤 をディップコーターで延伸後の塗工量が0.05g/m 2 となるようにインラインで塗工し乾燥した。 該チュー ブフィルムを低速ニップロールと高速ニップロールの速 度差及びその間に存在する空気圧によりMDとTDに同 時に二軸延伸した。その後チューブを折り畳んでテンタ ーオープンにて210℃で10秒間熱処理し、厚さ15 μmのフィルムを得、その両耳を切除して平面フィルム とし、塗工面にコロナ放電処理を処理電力30W・mi n/m² で施して(ぬれ指数44dyn/cm)、2本 のロールに巻き取った。続いて50℃で48時間熟成し 40 た。このインライン塗工面のラミネート強度及びヒート シール強度を測定した。表1に製造条件を、表2に評価 結果を示す。表2に示した様に、得られたフィルムはオ フライン塗工品より優れた接着強度を示した。

# 【0037】比較例2

比較例1で得たフィルムのコロナ放電処理面に実施例1 で使用した水系塗工剤を水で希釈して不揮発分3%に調 製し、メイヤーバーで塗工後、140℃で15秒間乾燥 した。続いて50℃で48時間熟成した。塗工量0.0 5g/m² であった。得られたフィルムの接着性は比較 の真球シリカ微粒子"シーホスター"KE-P30(平※50 例1より改良されているものの十分な接着強度ではなか

った。

## 【0038】比較例3

比較例1で使用したフィルムで塗工前にコロナ放電処理 をしないこと以外は比較例2と同様にして、塗工面のラ ミネート強度及びヒートシール強度を測定した。得られ たフィルムの接着強度は比較例1より改良されているも のの、コロナ放電処理をしていないため比較例2より劣 るものであった。

# 【0039】実施例2

実施例1に使用した水性塗工剤を塗工する前のチューブ 10 状ナイロン樹脂の表面にコロナ放電処理を処理電力15 W·min/m² (水滴接触角50度)で施したこと以 外は実施例1と同様にしてラミネート強度及びヒートシ ール強度を測定した。表1に製造条件を、表2に評価結 果を示す。表2に示した様に、得られたフィルムは良好 な接着強度を示した。

# 【0040】比較例4

実施例2に使用した水性塗工剤の塗工量を変えたこと以 外は実施例2と同様にしてラミネート強度及びヒートシ ール強度を測定した。得られたフィルムの接着強度は、 実施例2より劣るものであった。また、表2に示したよ うに耐ブロッキング性、すべり性も劣るものであった。 【0041】実施例3

実施例1に使用した水性塗工剤を塗工する前のチューブ 状ナイロン樹脂の表面にコロナ放電処理を処理電力30 W·min/m<sup>2</sup> (水滴接触角45度)で施したこと以 外は実施例2と同様にしてラミネート強度及びヒートシ ール強度を測定した。表1に製造条件を、表2に評価結 果を示す。表2に示した様に、得られたフィルムは良好 な接着強度を示した。

# 【0042】比較例5

実施例1に使用した水性塗工剤を塗工する前のチューブ 状ナイロン樹脂の表面にコロナ放電処理を処理電力50 W·min/m² (水滴接触角40度)施したこと以外 は実施例2と同様にしてラミネート強度及びヒートシー ル強度を測定した。得られたフィルムの接着強度は実施 例3より劣るものであった。

# 【0043】実施例4、5

実施例1に使用した水系塗工剤の塗工量を変えたこと以 外は実施例1と同様にしてラミネート強度及びヒートシ 40 【0050】 ール強度を測定した。表1に製造条件を、表2に評価結 果を示す。表2に示した様に、得られたフィルムは良好

10

な接着強度を示した。

【0044】比較例6、7

実施例1に使用した水系塗工剤の塗工量を変えたこと以 外は実施例1と同様にしてラミネート強度及びヒートシ ール強度を測定した。得られたフィルムの接着強度は、 実施例3より劣るものであった。

# 【0045】比較例8

実施例1に使用した微粒子を配合しないこと以外は実施 例5と同様にしてフィルムの特性を評価した。表2の結 果から分かるように、耐ブロッキング性、すべり性が劣 っていた。

# 【0046】比較例9及び実施例6、7

実施例1に使用した微粒子を日産化学工業(株)製のコロ イダルシリカ"スノーテックス"ST-0(平均粒径1 0~20 nm)にし、配合比を変えたこと以外は実施例 5と同様にしてフィルムの特性を評価した。表1に製造 条件を、表2に評価結果を示す。表2に示した様に、耐 ブロッキング性、すべり性、及び接着強度も良好なフィ ルムを得た。

### 【0047】実施例8 20

実施例1に使用した塗工面上の表面にコロナ放電処理を 熟成後に処理電力30W・min/m² 施したこと以外 は実施例1と同様にしてラミネート強度及びヒートシー ル強度を測定した。表1に製造条件を、表2に評価結果 を示す。表2に示した様に、得られたフィルムは良好な 接着強度を示した。また、インキ接着性も良好であっ た。

# 【0048】比較例10

実施例1に使用した塗工面上の表面にコロナ放電処理を 30 施さないこと以外は実施例1と同様にしてラミネート強 度及びヒートシール強度を測定した。得られたフィルム は良好な接着強度を示した。しかし、インキ接着性が実 施例1と比較して劣っていた。。

# 【0049】比較例11

実施例1に使用した塗工面上の表面にコロナ放電処理を 処理電力を変えたこと以外は実施例1と同様にしてラミ ネート強度及びヒートシール強度を測定した。得られた フィルムのインキ接着性は良好であるが、接着強度は、 実施例1より劣るものであった。

【表1】

1 2

	ナイロン面 コロナ <b>処理電</b> 力	途工前 7(fb 水商	塗工法	企工面 コロナ 処理電力			
	!	接触角		<b>数粒子</b>	SA-615A/ EX-521/	後工量	
	(Vesin/s²)	(度)			微粒子	(g/m²)	(V-min/m²)
比較例 1	延伸後:15	53	なし	_	_	_	_
比較例 2	延伸後:15	53	オフライン	KE-P30	75/25/0.5	0.05	-
比較例 3	なし	80	同上	岡上	同上	0.05	-
実施例 1	なし	53	<b>インライン</b> .	KE-P30	75/25/0.5	0.05	<b>熱成前:30</b>
実施例 2	延伸前:15	50	同上	同上	同上	0.05	同上
比較例 4	延伸前:15	50	同上	商上	同上	0.2	同上
実施例 3	延伸前:30	45	同上	同上	同上	0.05	同上
比較例 5	延伸前:50	40	同上	同上	同上	0.05	同上
実施例 4	なし	53	インライン	KE-P30	75/25/0.5	0.003	熟成前:30
実施例 5	なし	同上	同上	岡上	剣上	0.005	同上
比較例 6	なし	同上	同上	岡上	同上	0. 2	岡上
比較例 7	なし	肉上	同上	聞上	<b>同上</b>	0. 0005	河上
比較例 8	なし	58	インライン	なし	75/25/なし	0. 005	熟成前:30
実施例 6	なし	同上	同上	ST-0	75/25/5	同上	同上
実施例 7	なし	同上	简上	同上	75/25/10	同上	同上
比較例 9	なし	同上	同上	同上	75/25/20	同上	同上
実施例 8	なし	53	インライン	KE-P30	75/25/0.5	0. 05	兼成後:30
比較例10	なし	岡上	同上	周上	同上	同上	なし
比較例11	なし	同上	同上	闰上	岡上	同上	熱級前:80
1			l	1			

\*1 :微粒子の粒子径: KE-P30 ··· 0.3μm、ST-0 ··· 0.01~0.02μm

[0052]

\* \*【表2】

		<b>全工フィルムの特性</b>					ラミネート強度 (g/15mm幅)			ヒートシール強度 (Kg/15m幅)		
-		おれ 指数 dya/ca	耐 7° 0+ 2 79°性 Kg/ 625ma <sup>2</sup>	すべり性 1-l面/ 非1-l面	登工面 インキ 接着性	常態時	湿潤時	# (I) 後温 <b>荷時</b>	常感	<b>延</b> 潤	a dy 後温 潤時 松	
比較例	,		_			780	50	40	5. 7	2. 5	2.4	
比較例			4.0	0. 29	×	920	240	240	5. 9	4.3	4.2	
比較例		_	4. 2	0. 28	×	830	230	220	5.7	4.0	4.1	
実施例	1	44	2.5	0. 30	0	940	Nyte	Ny≩v	6. 1	5. 0	5. 2	
実施例		45	2.4	0.30	0	970	Nytu	Nyŧv	6.2	5.3	5.7	
<b>央爬例</b> 比較例	1	45 45	6.0	0. 52 0. 65	0.	900	260	260	5.7	4.3	4.4	
実施例		45	2.3	0.31	0	978	Nytu	Ny≱v	6. 3	5.3	5. 5	
比較例	- 1	46	2.4	0. 30	0	910	270	270	6. 0	4. 9	4.8	
実施例	4	45	2.0	0. 27	0	1000	Nyte	Ny‡v	6. 3	5, 8	5. 8	
実施例		45	2.0	0. 29	0	1050	Nyto	Ny‡v	6. 5	5. 8	B. 0	
比較例		45	5. 9	0. 45	0	850	250	240	5. 7	4.2	4.2	
比較例		44	3. 5	0. 38	0	900	240	230	5. 7	4.8	4.4	
比較例	8	45	5. 8	0. 63	0	1040	Ny‡v	Nyth	8. 5	5. 8	6.0	
実施例		44	2. 5	0.81	0	1050	Ny‡v	Nyŧv	8.4	5. 9	5.9	
实施例		45	2. 0	0. 25	0	1020	Ny‡v	Nyŧ₽	6.3	5.8	5. 7	
比較例	9	45	1.9	0. 24	0	1030	Ny≱v	Nyŧv	6.4	5.7	5. 8	
実施例	8	45	2. 5	0. 29	0	940	Ny‡v	Nyth	5. 9	4. 9	5. 1	
比較例	LO	38	2.6	0. 30	Δ	920	Ny‡v	Ny¥₽	5. 9	5. 0	5. 2	
比較例!	u	54	2.5	0. 31	0	910	270	270	5.7	4. 8	4.5	

#2: # 4#処理条件 … 100℃、30分。

なお、ラネート独度の評価中、Nyキレ とあるのは、トイロンフィルムの切れが確認されたことを示す。

# [0053]

【発明の効果】本発明による易接着性ポリアミドフィルムは、耐ブロッキング性、すべり性、透明性、印刷インキ・ラミネート・その他の塗工剤との接着性、特にボイル、レトルト時湿潤下において接着性が優れており、ボイル殺菌、レトルト殺菌及び水物包装用途に最適のポリ\*

\*アミドフィルムである。さらに、本発明はインライン塗工のため安価で、しかも水系塗工剤を使用するため安全であり、なおかつ塗工前におけるフィルムの表面張力を水滴接触角で制御するため少量の塗工剤で容易に、接着力の優れたフィルムを得ることができる。

フロ	1	<b>ኤ</b> ሌº	_:	10	结	×
74	_	$\sim$		///	47	╼.

(51) Int. Cl. <sup>6</sup>		識別記号	庁内整理番 <del>号</del>	FΙ			技術表示箇所
C08J	7/00	303		C08J	7/00	303	
	7/04	CFG			7/04	CFGE	
C08L	33/06	LHT		C08L	33/06	LHT	
	63/00	NJP			63/00	NJP	
// B29K	77:00						
B 2 0 I	7.00		•				